⑲ 日本国特許庁(JP)

① 特許出願公開

⑫ 公 開 特 許 公 報 (A)

昭62 - 131206

(a) Int.Cl.4 (b) 02 B 6/00 (c) B 29 C 55/00 識別記号

庁内整理番号

母公開 昭和62年(1987)6月13日

U-7370-2H 7446-4F

審査請求 未請求 発明の数 1 (全7頁)

貿発明の名称 耐屈曲性に優れたプラスチック光ファイバーの製造方法

到特 顧 昭60-271754

❷出 顧 昭60(1985)12月3日

砂発 明 者 大津市園山1丁目1番1号 東レ株式会社滋賀事業場内 Ħ 燠 麼 ②発 明 者 竹 内 雅則 大津市園山1丁目1番1号 東レ株式会社滋賀専業場内 大津市園山1丁目1番1号 東レ株式会社滋賀事業場内 砂発 明 者 Ш 伸 の出頭人 東レ株式会社 東京都中央区日本橋室町2丁目2番地

明何古

1. 発明の名称

耐屈曲性に優れたプラスチック光ファイバー の製造方法

2. 特許請求の範囲

3. 発明の詳細な説明

(産業上の利用分野)

本発明は機械的強度、特に耐屈曲性、可使性および寸法安定性に優れ、優れた透光性を有するプラスチック光ファイバーの製造方法に関する。 (従来の技術)

通信技術分野の技術革新の中核をなす光学機能 の発展は、ガラス系光学繊維をペースとして著し いものがあり、コスト並びに加工性の虚要視され る短距離伝送分野においても有機系光学機能の活 用が注目されてきている。

有機系光学繊維、すなわちプラスチック光ファイバーは、ガラス系光学繊維に比較して透光性には劣るが、安価で、取り扱い性に優れているために、短距離伝送用として広く利用されようとしている。

しかしながら、このプラスチック光ファイバーは、通常、一般的な合成繊維の製造法である溶融 紡糸法を適用して製造されるが、通常の合成繊維 とは異なり、使用する豊合体が結晶性を有しない こと、光学繊維特性の上から使用する豊合体の純 度が極度に高純度であり、繊維製造工程での異物 や不軽物の混入を完全に防止する必要があり、加えて複合される芯および精両成分間界面に不整がないことなど極めてシピアな製造プロセスおよび 条件が採用されねばならないという工業的実施に 際しての技術的困難性がある。

このような技術的困難性の中でも、該プラスチック光ファイバーの機械的性質、特に耐屈曲性および可機性を改良するために、溶融的子類を出たた。 近中職権を延伸し、機能軸方向に延伸工程ではなさせることが必要であるが、この延伸工程では分であるが、この延伸する芯成分との界面不整や界面刺離が生じて、保られるプラスチック光ファイバーの選光性を低下させるという問題の解決が極めて重要である。

このような技術的跟離性を解決するために、従来該プラスチック光ファイバーの延伸には、加熱ロールや加熱板などのように、延伸過程の課過によって精成分が損傷、脱落を生じ易く、結果として選光性および機械的強度を低下させる接触延伸ではなくて、非接触加熱延伸、たとえば加熱空気

伸するに際して、未延伸プラスチック光ファイバーを非接触下に加熱延伸する帯域に導入してかかった。 は一を非接触下に加熱が出口付近で数プラスチック光ファイバーの周囲から数プラスチック光ファイバーの低からであり、数での光ファイバチック光ファイバーの延伸点を抜加熱気流の出ーの定に対して放加熱気流が向流に対して放加熱気流が向流に導入することができる。

本発明の非接触加熱延伸においては、未延伸プラスチック光ファイバーを加熱延伸する帯域(くり 大ファイバーの周囲から加熱気流を当れると共のの 大ファイバーの 東行方向に対して該加熱気流を前記の延伸帯域に降るように該加熱気流を前記の延伸帯域に降の はいることが最要であり、このような加熱流に降 ない はいの付与によって、該光ファイバーの延伸点を 該 延伸帯域出口部分の加熱気流出口付近に固定する

や庭素などの加熱雰囲気中で間接的に繊維を加熱 しながら延伸する手段が採用されている。

しかるにこの非接触加熱延伸の場合は、繊維の 均一加熱が困難となり易く、不均一な状態で延伸 による変形を受けると界面不整を生じ、プラスチ ック光ファイバーの透光性を低下させ、かつ延伸 も不安定になって機械的強度を十分に改良できな いという問題がある。

(発明の解決しようとする問題点)

本発明の目的は、機械的強度、特に耐屈曲性、可機性および寸法安定性に優れ、優れた透光性を有するプラスチック光ファイバーを提供するにある。他の目的は上記プラスチック光ファイバー製造における技術上の問題点である芯、鞘成分間の界面不整がなく、均一な延伸を可能とするプラスチック光ファイバーの延伸法を提供するにある。(問題点を解決するための手段)

このような本発明の目的は、上記特許請求の範囲に記載した発明、すなわち 未延仲プラスチック光ファイバーを非接触加急延

ことが可能になるのである。

すなわち、耐屈曲性などの力学特性に優れ、か つより均一、高度に延伸された、芯、鞘両成分の 界面不整または界面剥離のない透光性に優れた光 ファイバーを得るためには、該非接触加熱延伸に おいて光ファイバーの延伸点を延伸帯域出口部分 の加熱気液出口付近に固定することによって達成 することができることを見出した点に本発明の大 きな特徴がある。つまり、光ファイバーのプロフ ィールの変化をできる限り短い領域で完結せしめ、 かつ加熱帯域から冷却帯域に移行する直前で延伸 力と繊維内部応力とを均衡させることによって、 末紅伸プラスチック光ファイバーを高分子額が繊 維軸方向に配向し、向時に安定した繊維構造を存 する延伸プラスチック光ファイバーに転換せしめ ることができるのである。次いで、冷却領域を軽 由したプラスチック光ファイバーは豚冷却領域で 十分に冷却された、繊維直径の小さい、可撓性を を有する近伸機能になっているから、以後の工程 では通常の合成繊維と同様に取り扱うことが可能

である.

このような延伸方法において、前記の延伸帯域および冷却領域における加熱温度、熱供給量などは、該延伸領域を走行する光ファイバーの走行速度、繊維直径によって相違するが、好ましくは次式の関係を満足する条件を設定して延伸するのがよく、

| L| < 25 (cm) 、 好ましくは | L| < 10 (cm) がよい。

脚曲性などの機械的性質に優れたプラスチック光 ファイバーを得ることができるのである。

反対に、し窓がー25cmよりも小、つまり近伸帯域の内部に延伸点がある場合は、耐屈曲性の良好な光ファイバーがは得られないし、し値が+25cmよりも大、すなわち延伸帯域出口からかなり離れた領域に延伸点がある場合は、繊維直径の変動の大きい、透光損失の大きい光ファイバーしか得られなくなるのである。

すなわち、該延仲領域出口部分の加熱気流出口の位置がしー0であり、延仲点が延伸帯域内方向にある場合は、しの値はマイナス(一)値、延伸点が延伸帯域出口外方向にある場合はしの値はプラス(+)値で表すことができ、上式はし値が

-25<L<+25

の範囲内であるときに、繊維直径の変動が小さく て、葬園不養などに起因する透光類失の少ない耐

エネルギーを再利用する点から、排気加熱流体は、 循環使用することが望ましい。

以下に、このような本発明の非接触加熱延伸方法の一例を図面に基づいて具体的に説明する。

第1図は、本発明に使用する光ファイバーの延伸方法の一例を示す断面図であり、図おいて1は光ファイバー、2は駆動ロール、3はプロックヒーターを装備する延伸帯域、4は加熱液体導入部、すなわち延伸帯域出口部、5は加熱液体循環用ファン、6は液体加熱用ヒーター、7は巻取り部を示す。

このように加熱帯域の中空部、すなわち糸通路 内を向流で循環させた場合は、糸通路内の温度が 均一になり、上述した通り光フアイバー表面の伝 触境膜を常時更新することができるから、熱伝達 が良好であり、そのためにヒーター長の短尺化を 図ることが可能になる。プロックヒーター加熱だ けでは温度が不均一になり、上記効果を開待でき ない。

第1図において、未延伸光ファイバー1を予備

張力を付与した後、ネルソン方、駆動ロール2に 接回して延伸帯域に導き、光フアイバー1の走行 方向に対向して4から加熱気流を吹込み、後方の 速度の異なる駆動ロールの牽引力によって所定の 倍率に延伸を行う。

第3図は、中空ヒーター内部の系通路内のにおける温度分布を例示したものであり、目的に応じてA~Dまでの温度分布をとることができる。

合体からなる繊維の熱処理における熱固定とは異なり、延伸工程で与えられた繊維物方向における 高分子鎖の配向をできる扱り維持して、繊維内部 の歪みを均一化し、寸法安定性を付与することを 意図して施されるのである。

この寸法安定性付与のための熱処理に際しても、 非接触が好ましいが、このような非接触熱が 理手段としては、中空ヒータなどを用いか加熱と できるが、より好ましくは前配の非接触が が作りと、加熱液体が循環する加熱帯域内に 光ファイバーを置いて定長下に熱処理し、下で24 時間の熱処理した後の光ファイバーの最高で開盟の乾熱下で24 時間の熱処理しくは1%以下になるように熱処理 を施すのがよい。

本発明の光ブァイバーを構成する芯成分置合体 としては、特に限定されるものではなく、各種の 優れた光透過性を有するもの、たとえば、メチル メタクリレートを主成分とする単独盤合体または 共賃合体やポリカーポネート、ポルニル系単独盤 が困難になり易い。

次に、延仲された光ファイバーに寸法安定性を 付与するために、熱安定化処理を施すのが好まし い。

すなわち、上記非接触加熱延伸法の条件を退択することによって、得られる延伸光ファイバの収縮率をかなりの程度まで減少させ、寸法の程度まで減少させ、パファイバーの性を付与することができるが、光ファイバーのには一般が表面を発生しために高倍率延伸を施す場合などには延伸を推りませる。 ま接触加熱延伸条件の選択だけでは、十分では 光ファイバーの収縮率を減少させ、良好な寸を 定性を付与することが困難になることがある。

このような場合或いはより寸法安定性の向上した光ファイバーを得るための寸法安定化処理として、験延伸完了後の光ファイバーを延伸帯域の延伸温度よりも高温条件下に熱処理するのが好ましく、特に定長熱処理するのが好ましい。

非結晶性の重合体からなる光ファイバーの熱処 悪においては、通常の合成繊維のような結晶性壁

合体または共置合体、スチレンを主成分とする単独型合体または共置合体などを挙げることができるし、同様に轄成分を構成する重合体としては、合弗素メタクリレート系重合体や弗化ピニリデンとテトラフルオロエチレンとの共宜合体、合弗素オレフイン系共宜合体などを例示することができる。

また、これらの芯、精両重合体成分の組み合わせの例としは、両者に囲折率差があることは分のであるが、複合紡糸を行う点から両重合体成分の融点はできるだけ近いことが望ましい。さらに具体的な組み合わせの例としては、ポリメチルメタクリレートと含悲素メタクリレート系配合体との組合わせを挙げることができるが、これに限定されるものでないことは言うまでもない。

以下、実施例に基づき、本発明をさらに具体的 に説明する。

なお、実施例において、透光性はタングステン ーハロゲンランプを光額として使用し、回折格子 分光器を用いて波長特性を求めることによって確 思した。

実施例1および比較例1~2

市阪のメチルメタクリレートを充分に精製した 後、壁合橋に送波し、連続塊状ラジカル電合を行 ない、脱モノマ工程に導き、重量平均分子量85, 000、残存モノマ含有率0.12重量%のポリ メチルメタクリレートを作成し、溶融複合紡糸部 の芯側へ供給した。

他方、試販の含有弗素メタクリレート系共宜合体(テトラフルオロプロピルメタクリレート/メチメタクリレートー90/10 歴史比)を防配を合助系部の鞘側に供給し、、紡系温度225℃、冷却風速0.5m/秒、引取り速度8m/分で芯・鞘複合比88/12、繊維径1414ミクロンメートルの未延伸光フアイバーを得、次いで剪1図に示した非接触加熱延伸一非接触熱処理装置を使用して第1級に示す条件下に延伸、定氏熱処理を行なった。

第 1 表

			
区分	延伸点	透光性	可機性
未延伸 繊維	-	225dB/Km	×
実施例1	L 2	224dB/Km	0
比較例1	₹ = -35 (延伸帯域内)	229dB/Kn	×
比較例 2	L = 30 (延伸帯域外)	285dB/Km	0

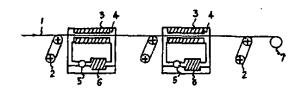
延伸帯域中の光ファイバーを延伸帯域の入口と 出口で把持すると間時に両方で切断し、実質的に 引張や収縮を与えないで延伸帯域からすばやく取 除さ、延伸帯域における繊維径の変化をマイクロ メーターで測定し、前述の定義に基づいて延伸点 を求めた。

本発明で規定する範囲内で延伸したプラスチック光フアイバーの透光損失の増加は-1dB/Kmであり、極めて優れており、かつ可様性に優れていた。

4. 図面の簡単な説明

第1図は本発明のプラスチック光フアイバーの 製造法に使用する延伸装置の1例を示す断面図、 第2図は本発明の延伸点の定義を説明するための 繊維の側面図、第3図は該延仲装置の中空ヒータ 一内部の糸通路内における湿度分布の1例を示す 図、第4図は本発明における光フアイバーの延伸 変形による稠化プロフィルを示す図であり、図に おいて、D1は未延伸光ファイバーの設定機載径、 D2はその90%繊維径、D4は延伸光ファイバーの設定繊維径、D3はその110%の繊維径、Pdは延伸点、1は光ファイバー、2は駆動ロール、3はプロックヒーターを装備する延伸帯域、4は加熱流体導入部(延伸帯域出口部)、5は加熱流体循環用ファン、6は発体加熱用ヒーター、7は巻取り都を示す。

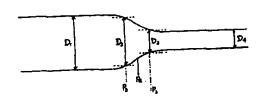
特肝出願人 東レ株式会社

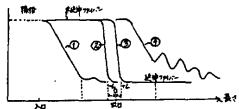


解 3 図



第2 図





手統補正趣 61. .: 5 88 AD 月 日

特許庁長官 宇賃 遊郎 殿

1、 駆件の表示

昭和60年特許願第271754号

2. 発明の名称

耐屈曲性に優れたプラスチック光ファイバー の製造方法

3. 初正をする者

事件との関係 特許出願人

住所 東京都中央区日本橋室町2丁目2番地

名称 (315) 東レ株式会社

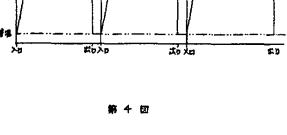
代表取締役社長 伊藤 島彦



- 4. 補正命令の日付
- 白 発
- 5. 補正により増加する発明の数 なし
- 6. 補正の対象

明郷書の「発明の詳椒な説明の間」

7. 補正の内容



- 1. 第11頁第1行の「ネルソン方」を「ネルソ ン方式」とする。
- 2、第14頁第2~3行の「……挙げることがで きるし、」の後に、「特にポリメチルメタクリレ ートが好ましく、」を押入する。
- 3. 第15頁第2行「実施例1および比較例1~ 2」を「実施例1~2および比較例1」とする。
- 4. 第15頁第9行の「試版の含有弗素メタクリ レート系」を「市販の含弗素メタクリレート系」 とする。
- 5、第15頁第11行の「メメタクリレート」を 「メタクリレート」とする。
- 6、第16頁第の第1表を削除し、別紙の第1表 と差替える。

第 1 表

区分	加熱気流の	延伸条件		延伸点	透光性	可撓性	
	導入方法	速度	温度	倍率]	(d8/Km)	
未延伸殺稅	-	_	-	_	_	225	不良
実施例 1	向遼 (10m/分)	16m/ 5)	160°C	2. 0	1=2	224	極めて 良好
実施例 2	向流 (12m/分)	10m/分	170°C	2.0	L=35	224	Ą
比较例 1	送風なし	16m/分	160°C	2.0	L=30	285	やや不良

注:延伸帯域の長さ-2.0m

(54) FIBER TYPE OPTICAL WAV

(11) 62-131204 (A) (43) 13.6.1987

(21) Appl. No. 60-270695 (22) 3.12.1985

(71) NIPPON TELEGR & TELEPH CORP <NTT> (72) KATSUNARI OKAMOTO(1)

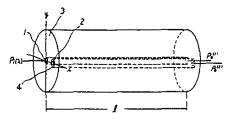
(19) JP

NGTH FILTER

(51) Int. Cl⁴. G02B6/00,G02B5/20,G02B6/16

PURPOSE: To obtain a small-sized fiber type optical wavelength filter with high performance by arranging the 1st and 2nd cores having refractive indexes of n, and n₂ respectively in a clad having a refractive index of n_c and surrounding the core having the larger refractive index by a low refractive index layer having a refractive index smaller than ne.

CONSTITUTION: The core I consisting of the refractive index n, and the core have 2 consisting of the refractive index n₂ are arranged in parallel with each other and the refractive indexes of these cores 1, 2 are satisfied with the condition of $n_1 < n_2$. The clad 3 is arranged so as to surround the cores 1, 2 and has the refractive index n_c and the core 2 is surrounded by the low refractive index layer 4 consisting of the refractive index n' and satisfied with the condition of $n' < n_c$. When light is made incident on the core 1, the output characteristics of the core 1 become the characteristics of a band-block filter and the output characteristics of the corer 2 become the characteristics of a band-pass filter. Transmitted wavelength can be set up to a required value by properly selecting a coupling factor K (practically, a difference of refractive indexes, a core diameter and an inter-core distance) of dual core fibers or the length (1) of the dual core fiber.



(54) PRODUCTION OF PLASTIC OPTICAL FIBER HAVING HIGH BEND RESISTANCE

(43) 13.6.1987 (19) JP (11) 62-131206 (A)

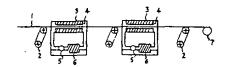
(21) Appl. No. 60-271754 (22) 3.12.1985

(71) TORAY IND INC (72) ISAO FUJITA(2)

(51) Int. Cl⁴. G02B6/00//B29C55/00

PURPOSE: To obtain a plastic optical fiber superior to mechanical intensity, especially bend resistance, flexibility and size stability, and having high transmissivity by leading a heating air current into an extension band so that the heating air current is countercurrent to the traveling direction of a plastic optical fiber.

CONSTITUTION: After applying auxiliary tensile force to an unextended optical fiber 1, the optical fiber 1 is wound around a Nelson type driving roll 2 and led into the extension band 3 provided with a block heater and a heating air current is made to blow into a part 4 against the traveling direction of the optical fiber 1 to extend the optical fiber with a prescribed magnification by the tractive force of the back driving roll having a different speed. A heat transmission border film on the surface of the optical fiber traveling the extension band can be always updated by applying the leading in and exhausting means for the heating air current and uniform extension can be accelerated by fixing the extending point of the optical fiber near the outlet of the extension band.



(54) METHOD FOR REDUCING RADIATION LOSS OF OPTICAL FIBER

(11) 62-131207 (A) (43) 13.6.1987 (19) JP

(21) Appl. No. 60-270711 (22) 3.12.1985

(71) POWER REACTOR & NUCLEAR FUEL DEV CORP(I)

(72) SHOTARO HAYASHI(3)

(51) Int. Cl4. G02B6/10

PURPOSE: To reduce sharply the increase of a loss and to extend remarkably the effective life of an optical fiber by optically exciting the optical fiber during the irradiation of radiant rays or after the irradiation.

CONSTITUTION: The optical fiber is excited with the light of 0.2-1.4µm wavelength and $10\mu W \sim 100W$ luminance energy during the irradiation of radiant rays or after the irradiation. A light source for exciting optical energy may be the one radiating a single spectrum ray or a white light source radiating continuous spectrums in the wavelength range. Consequently, electrons in the trapping order 3 are excited by the conductive band 1 and the coloring center is reduced, so that the increase of radiation loss can be reduced.